日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出願年月日

2005年 1月18日

Date of Application:

願

特願2005-010688

Application Number: パリ条約による外国への出願 に用いる優先権の主張の基礎

番

号

人

JP2005-010688

となる出願の国コードと出願 番号 The country code and number of your priority application,

ot your priority application, to be used for filing abroad under the Paris Convention, is

願

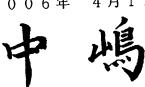
宇部興産株式会社

Applicant(s):

出

2006年 4月12日

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office.





1丁 訂 深 自然口 KY101343 【整理番号】 特許庁長官殿 【あて先】 C08F136/06 【国際特許分類】 CO8L 9/00

【発明者】

千葉県市原市五井南海岸8番の1 【住所又は居所】

宇部興産株式会社千葉石油化

学工場内

【氏名】

岡本 尚美

【発明者】

【住所又は居所】

宇部興産株式会社千葉石油化 千葉県市原市五井南海岸8番の1

学工場内

永久 光春

【氏名】

【特許出願人】

【識別番号】

【氏名又は名称】

【代表者】

000000206

宇部興産株式会社 常見 和正

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 【納付金額】

012254 16,000円

【提出物件の目録】

【物件名】

特許請求の範囲

【物件名】

明細書

【物件名】

要約書

【官规句】付矸胡小ツ郸四

【請求項】】

(A) (1) 水分の濃度が調節された、1,3ープタジエンと炭化水素系有機溶剤を主 成分としてなる混合物に、有機アルミニウム化合物と可溶性コバルト化合物から得られる シスー1、4重合触媒を添加して1、3ープタジエンをシスー1、4重合する工程、引き 続き、(2)得られた重合反応混合物中に可溶性コバルト化合物と一般式AlR 3 (但し 、Rは炭素数1~6のアルキル基、フェニル基又はシクロアルキル基である)で表される 有機アルミニウム化合物とニ硫化炭素とから得られる触媒を存在させて、1,3ーブタジ エンを1,2重合する工程から得られたビニル・シスーポリプタジエン、及び、(B)上 記シスー1,4重合触媒を添加して1,3-ブタジエンをシスー1,4重合する工程で得 られたシスーポリプタジエンを溶液混合することを特徴とするビニル・シスーポリブタジ エンゴム (a) 20~80重量%と、(a) 以外のジエン系ゴム (b) 80~20重量% とからなるゴム成分(a)+(b) 100重量部とシリカを40%以上含むゴム補強剤 (c) 40~100重量部からなることを特徴とするタイヤ用シリカ配合ゴム組成物。

【請求項2】

前記ピニル・シスポリブタジエンゴム(a)の製造工程において、前記(A)(2)の 1,3-ブタジエンを1,2重合する工程の重合温度が−5~50℃であることを特徴と する請求項1に記載のタイヤ用シリカ配合ゴム組成物。

【請求項3】

前記ビニル・シスポリブタジエンゴム(a)の製造工程において、前記(A)で得られ たビニル・シスーポリブタジエンの沸騰nーヘキサン不溶分の割合(HI)が10~60 重量%であることを特徴とする請求項1~2に記載のタイヤ用シリカ配合ゴム組成物。

【請求項4】

前記ピニル・シスポリブタジエンゴム(a)において、(A)(1)のシスー1,4重 ·合する工程で得られたシスーポリブタジエンの5%トルエン溶液粘度(Tcp))が15 0~250であることを特徴とする請求項1~3に記載のタイヤ用シリカ配合ゴム組成物

【請求項5】

(a)以外のジエン系ゴム(b)が、天然ゴム及び/又はポリイソプレン及び/または スチレンブタジエンゴムであることを特徴とする請求項1~4に記載のタイヤ用シリカ配 合ゴム組成物。

【官城口】 "则和官

【発明の名称】シリカ配合用ゴム組成物

【技術分野】

$[0\ 0\ 0\ 1]$

本発明は、タイヤの安全性・経済性などの性能に必要とされるウェットスキッド性能・ 発熱特性・耐摩耗性に優れながらダイ・スウェルが小さくて押出加工性に優れるタイヤの キャップトレッドに好適なシリカ配合ゴム組成物に関するものである。また、本発明のタ イヤに使用されるゴム組成物は、更にタイヤにおけるサイドウォール、ランフラットタイ ヤのサイド補強層、カーカス、ペルト、チェーファー、ペーストレッド、ピード、スティ フナー、インナーライナー等のタイヤ部材や、防振ゴム、ホース、ペルト、ゴムロール、 ゴムクーラー、靴底ゴムなどの工業製品、その他のコンポジット、接着剤、プラスチック の改質剤などにも用いる事ができる。

【背景技術】

[0002]

ポリプタジエンは、いわゆるミクロ構造として、1,4-位での重合で生成した結合部 分(1,4-構造)と1,2-位での重合で生成した結合部分(1,2-構造)とが分子鎖 中に共存する。1,4一構造は、更にシス構造とトランス構造の二種に分けられる。一方 、1,2-構造は、ビニル基を側鎖とする構造をとる。

[0003]

従来、ビニル・シスポリプタジエンゴム組成物の製造方法は、ベンゼン,トルエン,キ シレンなどの芳香族炭化水素系溶媒で行われてきた。これらの溶媒を用いると重合溶液の 粘度が高く撹拌、伝熱、移送などに問題があり、溶媒の回収には過大なエネルギーが必要 であった。

[0004]

上記の製造方法としては、前記の不活性有機溶媒中で水,可溶性コバルト化合物と一般 式AlR_nX_{3-n}(但しRは炭素数1~6のアルキル基,フェニル基又はシクロアルキル 基であり、Xはハロゲン元素であり、nは1.5~2の数字)で表せる有機アルミニウム クロライドから得られた触媒を用いて1、3ープタジエンをシス1、4重合してBRを製 造して、次いでこの重合系に1、3-ブタジエン及び/または前記溶媒を添加するか或い は添加しないで可溶性コバルト化合物と一般式A1R3(但しRは炭素数1~6のアルキ ル基、フェニル基又はシクロアルキル基である)で表せる有機アルミニウム化合物と二硫 化炭素とから得られる触媒を存在させて1,3ーブタジエンをシンジオタクチック1,2 重合(以下,1,2重合と略す)する方法(例之ば、特公昭49-17666号公報(特 許文献1),特公昭49-17667号公報(特許文献2)参照)は公知である。

[0005]

また、例之は、特公昭62-171号公報(特許文献3),特公昭63-36324号 公報(特許文献4),特公平2-37927号公報(特許文献5),特公平2-3808 1号公報(特許文献6),特公平3-63566号公報(特許文献7)には、二硫化炭素 の存在下又は不在下に1,3ープタジエンをシス1,4重合して製造、さらには製造した 後に1、3-ブタジエンと二硫化炭素を分離・回収して二硫化炭素を実質的に含有しない 1,3ーブタジエンや前記の不活性有機溶媒を循環させる方法などが記載されている。更 に特公平4-48815号公報(特許文献8)には配合物のダイ・スウェル比が小さく, その加硫物がタイヤのサイドウォールとして好適な引張応力と耐屈曲亀裂成長性に優れた ゴム組成物が記載されている。

[0006]

また、特開2000-44633号公報(特許文献9)には、n-ブタン、シス2-ブ テン,トランスー2ープテン,及びプテンー1などのC4留分を主成分とする不活性有機 溶媒中で製造する方法が記載されている。この方法でのゴム組成物が含有する1,2ーポ リブタジエンは短繊維結晶であり、短繊維結晶の長軸長さの分布が繊維長さの98%以上 W U・ U Д III 不同 C の フ・ I U D 以上 W U・ Z Д III 不同 C の る C C W 記取 C AL 、 同 つ AL C ゴム組成物はシス l , 4 ポリブタジエンゴム (以下, B R と略す)の成形性や引張応力, 引張強さ, 耐屈曲亀裂成長性などを改良されることが記載されている。しかしながら、 用途によっては種々の特性が改良されたゴム組成物が求められていた。

[0007]

【特許文献1】特公昭49-17666号公報

【特許文献2】特公昭49-17667号公報

【特許文献3】特公昭62-171号公報

【特許文献4】特公昭63-36324号公報

【特許文献5】特公平2-37927号公報

【特許文献6】特公平2-38081号公報

【特許文献7】特公平3-63566号公報

【特許文献8】特公平4-48815号公報

【特許文献 9 】 特開 2 0 0 0 - 4 4 6 3 3 号公報

[0008]

一般に自動車タイヤの性能としては、制動特性としてのウェットスキッド性に優れ、且つ省燃費特性としての転がり抵抗(tanδ)や耐摩耗性に優れることが要求されているが、これらの特性は二律背反の関係である事が知られている。近年、ウェットスキッド性に優れたシリカを配合することで上記特性を高度にバランスさせる提案がなされているが十分でない。シリカ配合は、ウェットスキッド性と省燃費性に優れるが、耐摩耗性や加工性は低下することが知られており、耐摩耗性は高シスBR使用により改善されるが、ウェットスキッド性が低下してしまう懸念があり、改良が望まれていた。

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

[0009]

本発明は、高弾性率でありなから押出加工性に優れ、且つウェットスキッド性及び耐摩 耗性の良好なタイヤ用シリカ配合ゴム組成物を得ることを目的とする。

【課題を解決するための手段】

[0010]

本発明は、(A)(1)水分の濃度が調節された、1、3ーブタジエンと炭化水素系有機溶剤を主成分としてなる混合物に、有機アルミニウム化合物と可溶性コバルト化合物から得られるシスー1、4重合触媒を添加して1、3ーブタジエンをシスー1、4重合する工程、引き続き、(2)得られた重合反応混合物中に可溶性コバルト化合物と一般式A1R3(但し、Rは炭素数1~6のアルキル基、フェニル基又はシクロアルキル基である)で表される有機アルミニウム化合物と二硫化炭素とから得られる触媒を存在させて、1、3ーブタジエンを1、2重合する工程から得られたビニル・シスーポリブタジエン、及び、(B)上記シスー1、4重合触媒を添加して1、3ーブタジエンをシスー1、4重合する工程で得られたシスーポリブタジエンを溶液混合することを特徴とするビニル・シスーポリブタジエンゴム(a)20~80重量%と、(a)以外のジエン系ゴム(b)80~20重量%とからなるゴム成分(a)+(b)100重量部とシリカを40%以上含むゴム補強剤(c)40~100重量部からなることを特徴とするタイヤ用シリカ配合ゴム組成物に関する。

[0011]

また、本発明は、前記ピニル・シスポリプタジエンゴム(a)の製造工程において、前記(A)(2)の1,3ープタジエンを1,2重合する工程の重合温度が一5~50℃であることを特徴とするタイヤ用シリカ配合ゴム組成物に関する。

[0012]

また、本発明は、前記ピニル・シスポリプタジエンゴム(a)の製造工程において、前

記しなり、「何つ41にヒール・ンへーホッノノンエンのの個は一つオッノ T 色のい的ロ (ロI) が 1 0 ~ 6 0 重量%であることを特徴とするタイヤ用シリカ配合ゴム組成物に関する

[0013]

また、本発明は、前記ピニル・シスポリブタジエンゴム(a)において、(A)(1)のシスー1,4重合する工程で得られたシスーポリブタジエンの5%トルエン溶液粘度(Tcp))が150~250であることを特徴とするタイヤ用シリカ配合ゴム組成物に関する。

[0014]

また、本発明は、(a)以外のジエン系ゴム(b)が、天然ゴム及び/又はポリイソプレン及び/またはスチレンブタジエンゴムであることを特徴とする請求項1~5に記載のタイヤ用シリカ配合ゴム組成物に関する。

【発明を実施するための最良の形態】

[0015]

本発明のピニル・シスーポリブタジエンゴム(a)は、(A)(1)水分の濃度が調節された、1,3ーブタジエンと炭化水素系有機溶剤を主成分としてなる混合物に、有機アルミニウム化合物と可溶性コバルト化合物から得られるシスー1,4重合触媒を添加して1,3ーブタジエンをシスー1,4重合する工程、引き続き、(2)得られた重合反応混合物中に可溶性コバルト化合物と一般式A1R3(但し、Rは炭素数1~6のアルキル基、フェニル基又はシクロアルキル基である)で表される有機アルミニウム化合物と二硫化炭素とから得られる触媒を存在させて、1,3ーブタジエンを1,2重合する工程から得られたビニル・シスーポリブタジエン、及び、(B)上記シスー1,4重合触媒を添加して1,3ーブタジエンをシスー1,4重合する工程で得られたシスーポリブタジエンを混合することにより製造される。

[0016]

上記(A)ビニル・シスーポリブタジエンは、例えば以下の製造方法で好適に得られる

[0017]

炭化水素系溶媒として、トルエン、ベンゼン、キシレン等の芳香族系炭化水素、nーへキサン、ブタン、ヘブタン、ペンタン等の脂肪族炭化水素、シクロペンタン、シクロヘキサン等の脂環式炭化水素、上記のオレフィン化合物やシスー2ーブテン、トランスー2ーブテン等のオレフィン系炭化水素、ミネラルスピリット、ソルベントナフサ、ケロシン等の炭化水素系溶媒、塩化メチレン等のハロゲン化炭化水素系溶媒等が挙げられ、1,3ーブタジエンモノマーそのものを重合溶媒に用いて製造しても良い。中でも、トルエン、シクロヘキサン、あるいは、シスー2ープテンとトランスー2ープテンとの混合物などが好適に用いられる。

[0018]

[0019]

水分の濃度を調節して得られた溶液には有機アルミニウム化合物を添加する。有機アルミニウム化合物としては、トリアルキルアルミニウムやジアルキルアルミニウムクロライド、ジアルキルアルミニウムブロマイド、アルキルアルミニウムセスキクロライド、アル

オルノルミーノムでヘイノロマコト、ノルオルノルミーソムンノロノコトサじのる。

[0020]

具体的な化合物としては、トリメチルアルミニウム、トリエチルアルミニウム、トリイソブチルアルミニウム、トリへキシルアルミニウム、トリオクチルアルミニウム、トリデシルアルミニウムなどのトリアルキルアルミニウムクロライドなどのジアルキルアルミニウムクロライド、ジエチルアルミニウムクロライドなどのジアルキルアルミニウムクロライド、セスキエチルアルミニウムクロライド、エチルアルミニウムジクロライドなどのような有機アルミニウムハロゲン化合物、ジエチルアルミニウムハイドライド、ジイソブチルアルミニウムハイドライド、セスキエチルアルミニウムハイドライドのような水素化有機アルミニウム化合物も含まれる。これらの有機アルミニウム化合物は、二種類以上併用することができる。

[0021]

有機アルミニウム化合物の使用量の具体例としては、1,3ープタジエンの全量1モル当たり0.1ミリモル以上、特に0.5~50ミリモルが好ましい。

[0022]

次いで、有機アルミニウム化合物を添加した混合媒体に可溶性コバルト化合物を添加してシス1、4重合する。可溶性コバルト化合物としては、炭化水素系溶媒を主成分とする、不活性媒体又は液体1、3ープタジエンに可溶なものであるか又は、均一に分散できる、例えばコバルト(II) アセチルアセトナート、コバルト(III) アセチルアセトナート、コバルト(III) アセチルアセトナート、コバルト(III) アセチルアセトナート、コバルトであるか又は、均一に分散できる、ないが、カージケトン錯体、コバルトオクトエート、コバルトナフテネートにリジンが、塩化コバルトピリジンが、塩化コバルトピリジンの機力ルボン酸コバルト増体などを挙げることがイエートができる。可溶性コバルト化合物の使用量は1、3ープタジエンの1モル当たり0・0・1ミリモル以上、特に0・0・5ミリモル以上であることが好ましい。また可溶性コバルト化合物に対する有機アルミニウムクロライドのモル比(A1/Co)は10以上であり、特に50以上であることが好ましい。また、可溶性コバルト化合物以外にもニッケルの有機カルボン酸塩、ニッケルの有機錯塩、有機リチウム化合物、ネオジウムの有機錯塩を使用することも可能である。

[0023]

シス1、4重合する温度は0℃を超える温度~100℃、好ましくは10~100℃、更に好ましくは20~100℃までの温度範囲で1、3-ブタジエンをシス1、4重合する。重合時間(平均滞留時間)は10分~2時間の範囲が好ましい。シス1、4重合後のボリマー濃度は5~26重量%となるようにシス1、4重合を行うことが好ましい。重合槽は1槽、又は2槽以上の槽を連結して行われる。重合は重合槽(重合器)内にて溶液を攪拌混合して行う。重合に用いる重合槽としては高粘度液攪拌装置付きの重合槽、例えば特公昭40-2645号に記載された装置を用いることができる。

[0024]

本発明のシス 1 、 4 重合時に公知の分子量調節剤 、例えばシクロオクタジエン、アレン、メチルアレン (1 、 2 ープタジエン)などの非共役ジエン類、又はエチレン、プロピレン、プテンー 1 などの α ーオレフィン類を使用することができる。又重合時のゲルの生成を更に抑制するために公知のゲル化防止剤を使用することができる。

[0025]

重合生成物の特性としては、シスー1、4 構造含有率が一般に90%以上、特に95%以上であることが好ましく、ムーニー粘度(ML_{1+4} 100 $\mathbb C$;以下MLと略す)は10~130、特に15~80が好ましく、5%トルエン溶液粘度(Tcp))は150~250であることが好ましく、実質的にゲル分を含有しない。

[0026]

次いで、前記の如くして得られたシス1, 4 重合物に1, 3 - ブタジエンを添加しても添加しなくてもよい。そして、一般式A 1 R 3 で表せる有機アルミニウム化合物と二硫

に成然、必安なの間配い可俗はコハルドに口物をが加して1、3ーノノンエンを1、4里合してピニル・シスポリブタジエンゴム(VCR)を製造する。一般式AIR3で表せる有機アルミニウム化合物としてはトリメチルアルミニウム、トリエチルアルミニウム、トリイソプチルアルミニウム、トリローへキシルアルミニウム、トリフェニルアルミニウムなどを好適に挙げることができる。有機アルミニウム化合物は1、3ーブタジエン1モル当たり0.1ミリモル以上、特に0.5~50ミリモル以上である。二硫化炭素は特に限定されないが水分を含まないものであることが好ましい。二硫化炭素の濃度は20ミリモル/L以下、特に好ましくは0.01~10ミリモル/Lである。二硫化炭素の代替として公知のイソチオシアン酸フェニルやキサントゲン酸化合物を使用してもよい。

[0027]

1, 2重合する温度は $-5\sim100$ ℃が好ましく,特に $-5\sim50$ ℃が好ましい。1, 2重合する際の重合系には前記のシス重合液100重量部当たり $1\sim50$ 重量部,好ましくは $1\sim20$ 重量部の1, 3-ブタジエンを添加することで1, 2重合時の1, 2-ポリブタジエンの収量を増大させることができる。重合時間(平均滞留時間)は10分 ~2 時間の範囲が好ましい。1, 2重合後のポリマー濃度は $9\sim29$ 重量%となるように1, 2重合を行うことが好ましい。重合槽は1槽,又は2槽以上の槽を連結して行われる。重合は重合槽(重合器)内にて重合溶液を攪拌混合して行う。1, 2重合に用いる重合槽としては1, 2重合中に更に高粘度となり,ポリマーが付着しやすいので高粘度液攪拌装置付きの重合槽,例えは特公昭40-2645号公報に記載された装置を用いることができる

[0028]

重合反応が所定の重合率に達した後、常法に従って公知の老化防止剤を添加することができる。老化防止剤の代表としてはフェノール系の2、6ージーtーブチルーpークレゾール(BHT)、リン系のトリノニルフェニルフォスファイト(TNP)、硫黄系の4・6ーピス(オクチルチオメチル)ーの一クレゾール、ジラウリルー3、3'ーチオジプロピオネート(TPL)などが挙げられる。単独でも2種以上組み合わせて用いてもよく、老化防止剤の添加はVCR100重量部に対して0・001~5重量部である。次に重合停止剤を重合系に加えて停止する。例えば重合反応終了後、重合停止槽に供給し、この重合溶液にメタノール、エタノールなどのアルコール、水などの極性溶媒を大量に投入する方法、塩酸、硫酸などの無機酸、酢酸、安息香酸などの有機酸、塩化水素ガスを重合溶液に導入する方法などの、それ自体公知の方法である。次いで通常の方法に従い生成したビニル・シスポリブタジエン(以下、VCRと略)を分離、洗浄、乾燥する。

[0029]

このようにして得られたビニル・シスーポリブタジエンの沸騰 n ー へキサン不溶分の割合(HI)が10~60重量%であることが好ましく、特に30~50重量%が好ましい。沸騰 n ー へキサン可溶分はミクロ構造が90%以上のシス1,4ーポリブタジエンである。

[0030]

このようにして得られたVCRを分離取得した残部の未反応の1,3一ブタジエン,不活性媒体及び二硫化炭素を含有する混合物から蒸留により1,3一ブタジエン,不活性媒体として分離して,一方,二硫化炭素を吸着分離処理,あるいは二硫化炭素付加物の分離処理によって二硫化炭素を分離除去し,二硫化炭素を実質的に含有しない1,3一ブタジエンと不活性媒体とを回収する。また,前記の混合物から蒸留によって3成分を回収して,この蒸留から前記の吸着分離あるいは二硫化炭素付着物分離処理によって二硫化炭素を分離除去することによっても,二硫化炭素を実質的に含有しない1,3一ブタジエンと不活性媒体とを回収することもできる。前記のようにして回収された二硫化炭素と不活性媒体とは新たに補充した1,3一ブタジエンを混合して使用される。

[0031]

本発明による方法で連続運転すると、触媒成分の操作性に優れ、高い触媒効率で工業的に有利にVCRを連続的に長時間製造することができる。特に、重合槽内の内壁や攪拌翼

, てい心児汁が放皮な中がにり目りのこともない。同い私儿ぞで上来のに自们に建机設心できる。

[0032]

前記(B)シスーポリプタジエンは、例えば以下の製造方法で好適に得られる。

[0033]

上記(A)(1)の製造方法、すなわち、シスー1,4 重合触媒を添加して1,3 ープタジエンをシスー1,4 重合する工程と同様にして製造できる。

[0034]

得られたシスーポリプタジエンは、シス1、4ー構造含有率が一般に90%以上、特に95%以上であることが好ましく、ムーニー粘度(ML_{1+4} , 100°に以下MLと略す)は10~130、特に15~80が好ましく、5%トルエン溶液粘度(Tcp))が30~250であることが好ましく、実質的にゲル分を含有しない。

[0035]

本発明のビニル・シスーポリブタジエンゴム(a)は、(A)ビニル・シスーポリブタジエンと(B)シスーポリブタジエンとを溶液混合して得られ、当該ビニル・シスーポリブタジエンゴム(a)における(A)と(B)の割合は、(A)/(B)=10~50重量%/90~50重量%であることが好ましい。

[0036]

次に、本発明に使用されるタイヤ用シリカ配合ゴム組成物は、前記のビニル・シスポリブタジエン(a)、 (a)以外のジエン系ゴム(b)、シリカを40%以上含むゴム補強剤(c)を配合してなる。

[0037]

前記のジエン系ゴム(b)としては、ハイシスポリプタジエンゴム、ローシスポリブタジエンゴム(BR)、天然ゴム、ポリイソプレンゴム、乳化重合若しくは溶液重合スチレンプタジエンゴム(SBR)、エチレンプロピレンジエンゴム(EPDM)、ニトリルゴム(NBR)、プチルゴム(IIR)、クロロプレンゴム(CR)などが挙げられる。

[0038]

また、これらゴムの誘導体、例えは錫化合物で変性されたポリプタジエンゴムやエポキシ変性、シラン変性、マレイン酸変性された上記ゴムなども用いることができ、これらのゴムは単独でも、二種以上組み合わせて用いても良い。

[0039]

本発明の(c)成分のゴム補強剤としては、粒子径が90nm以下、ジブチルフタレート(DBP)吸油量が70m1/100g以上のカーボンブラックで、例えば、FEF、FF、GPF、SAF、ISAF、SRF、HAF等が挙げられる。また、シリカとしては、乾式法による無水ケイ酸及び湿式法による含水ケイ酸や合成ケイ酸塩などが挙げられる。更にゴム補強剤として、活性化炭酸カルシウム、超微粒子珪酸マグネシウム等の無機補強剤やシンジオタクチック1,2ポリプタジエン樹脂、ポリエチレン樹脂、ポリプロピレン樹脂、ハイスチレン樹脂、フェノール樹脂、リグニン、変性メラミン樹脂、クマロンインデン樹脂及び石油樹脂等の有機補強剤を混合しても良い。

[0040]

前記各成分を、ビニル・シスポリブタジエン(a)20~80重量%と、(a)以外のジエン系ゴム(b)80~20重量%とからなるゴム成分(a)+(b)100重量部と、シリカを40%以上含有するゴム補強剤(c)40~100重量部の条件を満足すべく配合する。

[0041]

前記ピニル・シスポリブタジエンの量が前記下限より少ないと、ダイ・スウェルが大きくて加硫物の発熱性が低いゴム組成物が得られず、ピニル・シスポリブタジエンの量が前記上限より多いと、組成物のムーニー粘度が大きくなりすぎて成形性が悪くなる。前記ゴム補強剤の量が前記下限より少ないと加硫物の弾性率が低下し、逆に前記上限より多いとムーニー粘度が大きくなりすぎてタイヤ成形性が悪化する傾向にある。また、ゴムの割合

が別癿単四かくのるに加伽彻の間序だはならが出してる。

[0042]

本発明のサイドウォール用ゴム組成物は、前記各成分を通常行われているバンバリー、オープンロール、ニーダー、二軸混練り機などを用いて混練りすることで得られる。 混練温度は、当該ピニル・シスポリプタジエンに含有される1,2ポリプタジエン結晶繊維の融点より低い必要がある。この1,2ポリプタジエン結晶繊維の融点より高い温度で混練すると、ピニル・シスポリプタジエン中の微細な短繊維が溶けて球状の粒子等に変形してしまうから好ましくない。

[0043]

本発明のゴム組成物には、必要に応じて、加硫剤、加硫助剤、老化防止剤、充填剤、プロセスオイル、亜鉛華、ステアリン酸など、通常ゴム業界で用いられる配合剤を混練してもよい。

[0044]

加硫剤としては、公知の加硫剤、例えば硫黄、有機過酸化物、樹脂加硫剤、酸化マグネシウムなどの金属酸化物などが用いられる。

[0045]

加硫助剤としては、公知の加硫助剤、例えばアルデヒド類、アンモニア類、アミン類、グアニジン類、チオウレア類、チアゾール類、チウラム類、ジチオカーバメイト類、キサンテート類などが用いられる。

[0046]

老化防止剤としては、アミン・ケトン系、イミダゾール系、アミン系、フェノール系、 硫黄系及び燐系などが挙げられる。

[0047]

充填剤としては、炭酸カルシウム、塩基性炭酸マグネシウム、クレー、リサージュ、珪 藻土等の無機充填剤、再生ゴム、粉末ゴム等の有機充填剤が挙げられる。

[0048]

プロセスオイルは、アロマティック系、ナフテン系、パラフィン系のいずれを用いても よい。

[0049]

本発明のタイヤ用シリカ配合ゴム組成物は、ウェットスキッド性を維持しつつ、ダイ・スウェル性能、耐摩耗性能及び低燃費性能の向上が図られ、より高度に性能をバランスさせたタイヤのトレッド・サイドウォールなどの用途に好適である。

[0050]

以下、実施例及び比較例を示して、本発明について具体的に説明する。実施例及び比較例において、ビニル・シスポリブタジエンゴムの素ゴムの物性、及び得られたタイヤ用シリカ配合ゴム組成物の配合物の物性と加硫物の物性は以下のようにして測定した。

- (1)沸騰n-ヘキサン不溶分(H.I.);2gのピニル・シスポリブタジエンゴムを200mlのn-ヘキサンにて4時間ソックスレー抽出器によって沸騰抽出した抽出残部を重量部で示した。
- <u>(2)ムーニー粘度</u>;ビニル・シスポリブタジエンゴム、及びビニル・シスポリブタジエンゴムの配合物をJIS K6300に準じて100℃にて測定した値である。
- <u>(3)シスーポリプタジエンゴムのトルエン溶液粘度</u>;シスーポリプタジエンの25℃における5重量%トルエン溶液の粘度を測定してセンチポイズ(cp)で示した。
- (4) ダイ・スウェル;加工性測定装置(モンサント社、MPT)を用いて配合物の押出加工性の目安として100 \mathbb{C} 、100 sec $^{-1}$ のせん断速度で押出時の配合物の断面積とダイオリフィス断面積(但し、L/D=1.5 mm/1.5 mm)の比を測定して求めた。また比較例を100 とし、指数を算出した。数値が小さい程押出し加工性が良好なことを示す。
- (5) 引張弾性率; JIS K6251に従い、引張弾性率M300を測定した。また比較例を100とし、指数を算出した。数値が大きい程引張応力が高いことを示す。

<u>しいり こっ原性</u>, AOIW DOCCOに近いこう 単代旧奴を 剛定し、 比較 門で1000 して指数を算出した。 数値が大きい程ピコ摩耗性能が高く良好な物性を示す。

<u>(7)ウェットスキッド性</u>;ポータブルウェットスキッドテスターを使用し、スリーエム社のセーフティーウォーク(タイプB)を用いて測定した。また、比較例を100として指数を算出した。数値が大きい程ウェットスキッド性能が高く良好な物性を示す

(8) 低燃費性; JIS K6265に規定されている測定方法に準じて測定した。また比較例を100とし、指数を算出した。数値が小さい程良好な物性であることを示す。

[0051]

(実施例)

(ビニル・シスポリブタジエンサンプル1の製造)

(A) ビニル・シスポリブタジエンの製造

窒素ガスで置換した内容1.5 Lの撹拌機つきステンレス製反応槽中に重合溶液1.0 L(ブタジエン;31.5 w t%、2-ブテン類;28.8 w t%、シクロヘキサン;39.7 w t%)を入れ、水1.7 m m o 1、ジエチルアルミニウムクロライド2.9 m m o 1、二硫化炭素0.3 m m o 1、シクロオクタジエン13.0 m m o 1、コバルトオクトエート0.005 m m o 1を加え、40℃で20分間撹拌し、1、4シス重合を行った。この時少量のシスポリブタジエン重合液を反応槽より取り出し、乾燥した後得られたシスーポリブタジエンゴムのトルエン溶液粘度を測定したところ175であった。その後、ブタジエン150 m l、水1.1 m m o l、トリエチルアルムニウムクロライド3.5 m m o l、コバルトオクトエート0.04 m m o lを加え、40℃で20分間撹拌し、1、2シンジオ重合を行った。これに老化防止剤エタノール溶液を加えた。その後、未反応のブタジエン及び2-ブテン類を蒸発除去し、収量66gで、HI;40.5%のビニル・シスポリブタジエンを得た。このうち58gのビニル・シスポリブタジエンをシクロヘキサンに溶解させ、ビニル・シスポリブタジエンスラリーを作製した。

[0052]

(B) シスポリブタジエンの製造

窒素ガスで置換した内容1.5 Lの撹拌機つきステンレス製反応槽中に、重合溶液1.0 L (ブタジエン;31.5 w t %、2 - ブテン類;28.8 w t %、シクロヘキサン;39.7 w t %)を入れ、水1.7 m m o l、ジエチルアルミニウムクロライド2.9 m m o l、シクロオクタジエン20.0 m m o l、コバルトオクトエート0.005 m m o lを加之、60℃で20分間撹拌し、1,4シス重合を行った。これに老化防止剤エタノール溶液を加えて重合を停止した。その後、未反応のブタジエン及び2 - ブテン類を蒸発除去し、81 g のムーニー粘度 29.0、トルエン溶液粘度48.3 のシスポリブタジエンを得た。この操作を2回実施し、合わせて162 g のシスーポリブタジエンをシクロヘキサンに溶解させ、シスーポリブタジエンシクロヘキサン溶液を作製した。

[0053]

(A) + (B) 混合物ピニル・シスーポリプタジエンゴムの製造

窒素ガスで置換した内容 5.0 Lの攪拌機つきステンレス製反応槽中に前述で述べたシスポリブタジエン 162g が溶解したシスーポリブタジエンシクロヘキサン溶液を入れ、そこに前述で述べたビニル・シスポリブタジエン 58gを含むビニル・シスポリブタジエン 500 で 60分間真空乾燥して、(A)+(B)混合物ビニル・シスーポリブタジエンゴム 220gを得た。この重合体混合物は、ML;61.1、HI;11.9%であった

[0054]

(ビニル・シスポリプタジエンサンプル2の製造)

窒素ガスで置換した内容 5 L の撹拌機つきステンレス製反応槽中に、重合溶液 3 . 5 L (ブタジエン; 3 1 . 5 w t %、2 - プテン類; 2 8 . 8 w t %、シクロヘキサン; 3 9 . 7 w t %)を入れ、水5 . 3 m m o 1、ジエチルアルミニウムクロライド 1 0 . 5 m m o 1、二硫化炭素 1 . 8 m m o 1、シクロオクタジエン 4 0 . 0 m m o 1、コバルトオクト

エート 0.04 m m 0.1 を加え、4.0 C 0.02 C 0.00 同紀打し、1.4 2 0.02 C 0.00 の後、プタジエン 5.60 m 1 、水 4.5 m m 0.1 、トリエチルアルムニウムクロライド 1.3 . 1.4 m m 1.4 の 1.4 こ 1.4 の 1.4 で 1.4 の 1.4 の

[0055]

前記サンプル1とサンプル2の物性を表1に示した。

[0056]

【表 1】

	サンブル1	サンブル2
成分(A) シスポリブタジエンのトルエン溶液粘度 H. 1. (%)	175 40.5	-
成分(B) ムーニー粘度 トルエン溶液粘度	29 48.3	_
全ポリマー シスポリブタジエンのトルエン溶液粘度 ムーニー粘度 H. I. (%)	— 61.1 11.9	49.9 58.8 11.8

[0057]

(実施例1~4) (比較例1~2)

前記サンプル1及びサンプル2を用い、表2に示す配合処方のうち、加硫促進剤、硫黄を除く配合剤を1.7 Lの試験用バンバリーミキサーを使用して混練し、サイドウォール用ゴム組成物である混練物を得た。この際、最高混練温度を $170\sim180$ Cに調節した。次いで、この混練物を104 ンチロール上で加硫促進剤、硫黄を混練し、これをシート状にロール出しした後、金型に入れて加硫し、加硫物を得た。加硫は150 C、30 分で行った。結果をまとめて表2 に示す。

[0058]

実施例の組成物は、比較例と比べ、ウェットスキッド性を維持しつつ低ダイ・スウェル、高耐摩耗性及び低燃費性を実現している。一方、比較例の組成物においては、本発明の特性を満たさないビニル・シスポリブタジエンやシリカの添加量が少ない場合などは、低ダイ・スウェル、高耐摩耗性は実現するものの、ウェットスキッド性の著しい低下が起こり所望の特性を得ることができていない。

[0059]

			ractic sales		TT 22 1-3 .	1 44 bed a
配合表	実施例1	実施例2	実施例3	実施例4	比較例1	比較例2
ヒニル・シスポリフタシェン 種類	サンプル1	サンプ°ル1	サンプル1	サンプル1	サンプル2	サンプル1
量(部数)	35	35	45	35	35	35
NR(注1)		25	15		-	-
SBR1500	65	40	40	65	65	65
カーホ、ンフ、ラック N330	27	27	27	21.5	27	60
シリカ(注2)	30	30	30	35	30	
シランカップリング剤(注3)	6	6	6	7	6	
アロマティックオイル	15	15	15	15	15	15
酸化亜鉛	5	5	5	5	5	3
ステアリン酸	2	2	2	2	2	2
老化防止剤(注4)	1	1	1	1	11	11
加硫促進剤(注5)	1.3	1.3	1.3	1.4_	1.3	1
加硫促進剤(注6)	0.7	0.7	0.7	0.9	0.7	
硫黄	2	2	2	2.1	2 *	1.8
配合物物性						
ダイ・スウェル指数	86	92	91	92	100	83
加硫物物性						
しょう摩耗 (指数)	108	100	113	102	100	116
ウェットスキット 性 (指数)	105	104	104	105	100	97
低燃費性 (指数)	88	84	81	84	100	110

(注1) NR; RSS#1

- (注2) BR; ポリプタジエン (UBEPOL-BR150、宇部興産(株)製)
- (注3) Ultrasil VN3 GR (デグサ社製)
- (注4) X50S (N330とSi69の等量混合物;デグサ社製)

Si69;ピスー(3ートリエトキシシリルプロピル)ーテトラスルフィド

- (注5) 老化防止剤; アンテージAS(アミンとケトンの反応物)
- (注6) 加硫促進剤; ノクセラー C Z (N シクロヘキシルー 2 ベンゾチアゾールスルフェンアミド
 - (注7) 加硫促進剤; ノクセラーD(N, N'ーシフェニルグアニジン)

【育规句】女们首

【要約】

【課題】 高弾性率でありなから押出加工性に優れ、且つウェットスキッド性 及び耐摩耗性の良好なタイヤ用シリカ配合ゴム組成物を得ることを目的とする。

【解決手段】 1,3-ブタジエンと炭化水素系有機溶剤を主成分としてなる混合物中の1,3-ブタジエンをシス-1,4重合し、引き続き得られた重合反応混合物中の1,3-ブタジエンを1,2重合する工程から得られたビニル・シスーポリプタジエン、および上記工程で得られたシスーポリプタジエンを溶液混合することを特徴とするビニル・シスーポリプタジエンゴムとそれ以外のジエン系ゴムからなるゴム成分とゴム補強剤からなることを特徴とするタイヤ用シリカ配合ゴム組成物に関する。

【選択図】

なし

0000000206200620010104 住所変更

山口県宇部市大字小串1978番地の96 宇部興産株式会社

Document made available under the **Patent Cooperation Treaty (PCT)**

International application number: PCT/JP2005/023377

International filing date:

20 December 2005 (20.12.2005)

Document type:

Certified copy of priority document

Document details:

Country/Office: JP

Number:

2005-010688

Filing date: 18 January 2005 (18.01.2005)

Date of receipt at the International Bureau: 27 April 2006 (27.04.2006)

Remark:

Priority document submitted or transmitted to the International Bureau in

compliance with Rule 17.1(a) or (b)

